

**Radar device for obstacle warning**

Patent Number: ☐ US5451957  
Publication date: 1995-09-19  
Inventor(s): KLAUSING HELMUT (DE)  
Applicant(s): DAIMLER BENZ AEROSPACE AG (DE)  
Requested Patent: ☐ DE4323511  
Application Number: US19940273820 19940712  
Priority Number(s): DE19934323511 19930714  
IPC Classification: G01S13/90; G01S13/93  
EC Classification: G01S13/90S  
Equivalents: ☐ EP0634668, B1, HK1001501, JP3050492B2,  
☐ JP7146363

---

**Abstract**

---

The present invention pertains to a radar device with synthetic aperture based on rotating antennae (ROSAR principle), preferably for helicopters, which operates in the millimeter-wave range and is used mainly as an obstacle radar, wherein the full synthetic aperture length can be reached already within very short distances due to the arrangement of the antennae on a turnstile. Exemplary embodiments, calculations and representations are shown and explained.

---

Data supplied from the esp@cenet database - I2



Die Erfindung geht aus von einem Radargerät zur Hinderniswarnung gemäß dem Oberbegriff des Anspruchs 1.

Aus der DE-PS 39 22 086 ist ein Radargerät mit einem Sender und einem Empfänger sowie einer Antenne zum Senden und Empfangen von Radarimpulsen bekannt, wobei die Antenne am Ende eines rotierenden Armes, beispielsweise eines Hubschrauberrotors oder eines Drehkreuzes oberhalb der Rotorachse, angeordnet ist. Ein solches Radargerät mit synthetischer Apertur auf der Basis rotierender Antennen wird als ROSAR-Gerät bezeichnet. Die Verwendung eines Drehkreuzes statt der Rotorblätter ändert grundsätzlich nichts am ROSAR-Prinzip, sondern hat lediglich den Nachteil geringerer Lateralauflösung, jedoch den wesentlichen Vorteil, daß die volle synthetische Aperturlänge bereits innerhalb kurzer Entfernungen erreicht wird. Außerdem weist das Drehkreuz eine hohe mechanische Stabilität auf. Ein derartiges Gerät kann in Echtzeitnähe im On-line-Betrieb eingesetzt werden und neben der Kartographie, der Hinderniswarnung oder der Landehilfe auch der Zielaufklärung und der Zielverfolgung dienen. Ein weiteres Anwendungsgebiet liegt in der Flugkörpereinweisung. Bei dem bekannten ROSAR-Gerät wird das Ergebnis für jedes Entfernungsintervall stets durch Korrelation des Empfangssignals mit einer für dieses Entfernungsintervall gültigen Referenzfunktion erhalten.

Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, das bekannte ROSAR-Verfahren so auszubauen und zu verbessern, daß es in Echtzeitnähe im On-line-Betrieb eingesetzt werden und neben der Kartographie, der Hinderniswarnung oder der Landehilfe auch der Zielaufklärung, der Zielverfolgung und der Flugkörpereinweisung dienen kann und daß die volle synthetische Aperturlänge bereits innerhalb kurzer Entfernungen erreicht wird.

Diese Aufgabe wird durch die im Anspruch 1 angegebenen Merkmale gelöst.

In den Unteransprüchen sind Ausgestaltungen und Weiterbildungen angegeben.

In der nachfolgenden Beschreibung werden Ausführungsbeispiele erläutert. Die Figuren der Zeichnung ergänzen diese Erläuterung. Es zeigen:

Fig. 1 ein Schemabild der ROSAR-Beleuchtungsgeometrie mit dem Drehkreuz oberhalb des Rotors in der Rotorachse,

Fig. 2 ein Diagramm bezüglich des Verlaufs der Winkelauflösung als Funktion des Öffnungswinkels der Antenne in Azimut  $\gamma$ ,

Fig. 3 eine Darstellung der geometrischen Anordnung zur Definition der synthetischen Apertur  $S$ ,

Fig. 4 ein Diagramm über den Verlauf der Lateralauflösung als Funktion der Entfernung zum Ziel für verschiedene Öffnungswinkel der Antenne in Azimut,

Fig. 5 ein Schemabild bezüglich der Radialauflösungen welche die Länge der Entfernungsintervalle festlegen, wobei im Nahbereich die Radialauflösung größer ist als im Fernbereich,

Fig. 6a ein Schemabild bezüglich des ausgeleuchteten Bereiches in Azimut, wobei alle Öffnungswinkel gleich groß sind,

Fig. 6b ein Schemabild bezüglich des ausgeleuchteten Bereiches in Azimut, wobei zwei schwach bündelnde Antennen zur Signalverarbeitung nach dem Prinzip der synthetischen Apertur auf ROSAR-Basis und zwei stark bündelnde Antennen nach dem Prinzip der realen Apertur arbeiten,

Fig. 7a bis 7c Ausführungsbeispiele für die Beleuchtungsgeometrie in Elevation mit den Öffnungswinkeln der Antenne in Elevation in schematischer Darstellung,

Fig. 7d ein Ausführungsbeispiel der Kreisringausleuchtung für die Bodenabbildung,

Fig. 8 ein Blockschaltbild eines Prozessors für ein ROSAR-Gerät.

Fig. 1 zeigt schematisch die ROSAR-Beleuchtungsgeometrie mit dem Drehkreuz oberhalb der Rotorachse (nicht maßstäblich).

Durch die in den Armspitzen des Drehkreuzes angebrachten Antennen wird bei schräger Blickrichtung nach unten ein Kreisring ausgeleuchtet, wobei die beleuchtete Streifenbreite vom Öffnungswinkel der Antenne in Elevation  $\varepsilon$ , dem Depressionswinkel  $\Theta$  und von der Höhe  $H_0$  der Trägerplattform abhängig ist. Bei direkter radialer Abstrahlung, z. B. zur Hinderniswarnung, wird die unmittelbare Umgebung des Hubschraubers beleuchtet. Das zur Bilderzeugung benötigte Dopplerspektrum wird durch Rotation der in den Spitzen der Drehkreuzarme untergebrachten Antennen erzeugt, ohne daß eine translatorische Bewegungskomponente der Trägerplattform nötig ist. Die Rotation der Antenne sorgt für eine Rundumsicht, d. h. ROSAR kann den gesamten Winkelbereich von  $360^\circ$  überdecken. Für den Sende- und Empfangsvorgang wird dabei immer die gleiche Antenne verwendet. Die zur Abtastung notwendigen Sendeimpulse werden während der Drehbewegung mit einer vorgegebenen Pulswiederholfrequenz über die Antenne ausgestrahlt und die Echosignale über die gleiche Antenne empfangen. Die Pulswiederholfrequenz  $f_p$  ist, wie bei der linearen Antennenbewegung auch, durch die Dopplerbandbreite des Empfangssignals festgelegt. Beim Radargerät handelt es sich hier um ein Impulsradar oder alternativ dazu um ein FM-CW-Radar. Die Signalauswertung und Bilderzeugung soll nach einer gewissen Datenvorverarbeitung in der sich mitdrehenden Sende- und Empfangseinheit dann an Bord des Hubschraubers mittels eines spezifischen ROSAR-Prozessors erfolgen. Durch die Antennenbewegung entlang einer Kreisbahn entspricht dem zeitlichen Abstand  $T_p = 1/f_p$  zwischen zwei Sendeimpulsen der Winkelbereich  $\Delta\alpha = \omega_0/f_p$  beim ROSAR, wobei  $\omega_0$  die Winkelgeschwindigkeit des Antennenarmes ist. Der beleuchtete Streifen am Boden ist ein Kreisring, weshalb die Signalverarbeitung als Funktion des Drehwinkels  $\alpha = \omega_0 t$  erfolgt. Die Position des abgebildeten Zieles ist durch die Angabe der radialen Entfernung und des Drehwinkels vollständig bestimmt. Dazu ist es ebenfalls notwendig, die Position der Antenne während der Drehbewegung festzuhalten und jede neue Umdrehung zu markieren.

Bei den bisherigen Untersuchungen zur Realisierbarkeit des ROSAR wurde von einer ebenen Drehbewegung mit konstanter Winkelgeschwindigkeit ausgegangen. Die rotierenden Arme vollführen in der Praxis jedoch von einer idealen Kreisbahn abweichende deterministische und stochastische Bewegungen, die vermessen und als Korrektursignale in den ROSAR-Prozessor eingespeist werden müssen. Durch Kurven- und Vorwärtsflug des Hubschraubers ändert sich weiterhin die Beleuchtungsgeometrie in Elevation und Azimut. Diese Änderung muß ebenfalls im Rahmen der Signalverarbeitung und bei der Darstellung des Radarbildes im Hubschrauber berücksichtigt werden. Im Azimut erfährt das Empfangssignal eine zusätzliche Dopplermodulation infolge einer zusätzlichen Geschwindigkeitskomponente der Trägerplattform.

Das Auflösungsvermögen des Heli-Radars ist ein Maß für die Trennbarkeit zweier benachbarter Ziele gleicher Rückstrahlfläche und wird in Azimut und Elevation als Winkel und in radialer Richtung als Entfernung angegeben.

Das Verfahren der synthetischen Apertur nutzt nicht die Bündelung der Antennenkeule zur Lateralauflösung, sondern den während der Beleuchtung eines Zieles zurückgelegten Antennenweg zu einer künstlichen Vergrößerung der Antennenlänge. Die synthetische Apertur entsteht dadurch, daß ein punktförmiges Ziel innerhalb der Keule einer realen Antenne, die sich entlang des Flugweges bewegt, beleuchtet wird und alle Empfangsechos nach Betrag und Phase gespeichert werden. Diesen während der Beleuchtung des Zieles zurückgelegten Flugweg nennt man synthetische Apertur.

Wegen der sich dabei ändernden Entfernung zwischen Antenne und Ziel weist das empfangene Echosignal gegenüber dem Sendesignal eine Dopplerfrequenz-Verschiebung auf. Jedes beleuchtete Ziel ist dann durch seinen charakteristischen Dopplerfrequenzverlauf gekennzeichnet und kann prinzipiell von benachbarten Zielen unterschieden werden. Die Signaltheorie lehrt, daß die bestmögliche Auflösung dann erreicht wird, wenn der Empfänger an das zu erwartende Empfangssignal angepaßt wird. Diese Forderung wird durch ein Optimalfilter erfüllt. Wird dieses Optimalfilter durch einen Korrelator realisiert, so erfolgt beim Radar mit synthetischer Apertur eine Kreuzkorrelation zwischen dem Empfangssignal und einer aus dem Meßablauf zu erwartenden Funktion. Diese Funktion wird Referenzfunktion genannt. Die Referenzfunktion wird aus der Beleuchtungsgeometrie für ein einzelnes Ziel am Boden während des Überstreichens durch die Antenne innerhalb eines vorgegebenen Entfernungsintervalls abgeleitet und die Radialauflösung ist, wie beim herkömmlichen Impulsradar, durch die Impulsdauer bzw. Bandbreite des Sendesignals vorgegeben.

Bei der Lateralauflösung beim ROSAR erfolgt die Antennenbewegung entlang eines Kreisbogens, weshalb die Angabe der Lateralauflösung nicht aus der Theorie des linearen SAR übernommen werden kann. Der für die Abbildung relevante Winkelbereich erstreckt sich dann ungefähr über den Halbkreis der Rotationsebene, wenn der Durchgang des Blattes in Richtung des beleuchteten Zieles den Nullpunkt des Drehwinkels festlegt. Durch die Begrenzung der maximalen Länge der synthetischen Apertur auf den Halbkreis ist leicht einzusehen, daß die Auflösung beim ROSAR im Gegensatz zum linearen SAR weiterhin entfernungsabhängig bleibt.

Die mit dem ROSAR-Verfahren erreichbare Lateralauflösung  $\Delta x$  in der Entfernung zum Ziel  $R_{G0}$  kann mit der abgeschätzten Winkelauflösung  $\tilde{\alpha}_{AZ}$ :

$$\tilde{\alpha}_{AZ} = \frac{\lambda}{5 \cdot L \cdot \sin\left(\frac{\gamma}{2}\right)}$$

errechnet werden zu:

$$\Delta x = \tilde{\alpha}_{AZ} \cdot R_{G0} = \frac{\lambda}{5 \cdot L \cdot \sin\left(\frac{\gamma}{2}\right)} \cdot R_{G0}$$

Dabei ist  $\lambda$  die Wellenlänge des Sendesignals,  $L$  die Länge des Antennenarmes und  $\gamma$  der Öffnungswinkel der Antenne in Azimut.

Fig. 2 zeigt den Verlauf der Winkelauflösung  $\tilde{\alpha}_{AZ}$  als Funktion des Öffnungswinkels der Antenne in Azimut  $\gamma$ .

Bei dieser Abschätzung wird davon ausgegangen, daß bereits die volle Länge der möglichen synthetischen Apertur erreicht wurde, d. h. es gilt:

$$S = \gamma \cdot L$$

Ist dies nicht der Fall, so gilt:

$$S = \gamma \cdot L \cdot \left(1 - \frac{L}{R_{G0}}\right)$$

Der zur Apertur  $S$  gehörende Drehwinkelbereich  $\alpha_s$  während der Beleuchtung eines Zieles 0 berechnet sich zu:

$$\alpha_s = \frac{S}{L}$$

Die synthetische Apertur  $S$  ist der Weg des Phasenzentrums der Antenne  $A$  mit dem Öffnungswinkel  $\gamma$ , welcher während der Beleuchtung eines Zieles 0 zurückgelegt wird. Der Antennenweg ist beim ROSAR eine Kreisbahn, weshalb die synthetische Apertur  $S$  als Kreisbogenabschnitt definiert ist.

Fig. 3 zeigt die geometrische Anordnung zur Definition der synthetischen Apertur  $S$ . Die Länge der synthetischen Apertur  $S$  ist vom Öffnungswinkel der Antenne  $A$  in Azimut  $\gamma$ , der Entfernung am Boden  $R_{G0}$  zum Ziel 0 und der Länge des Antennenarmes  $L$  abhängig. Dabei wird die Begrenzung der maximalen Apertur auf den Halbkreis der Rotationsebene vorausgesetzt, weil nur derjenige Drehwinkelbereich einen Beitrag zur Lateralauflösung liefert, welcher tatsächlich eine Änderung des Aspektwinkels zum Ziel hervorruft und gleichzeitig auch die Dopplerbandbreite erhöht. Ist die volle Länge der synthetischen Apertur bei der jeweiligen Entfernung zum Ziel noch nicht erreicht, so wird die erreichbare Winkel- bzw. Lateralauflösung entsprechend schlechter. Beim Hinderniswarnradar muß schnell die volle synthetische Aperturlänge  $S$  wegen den kurzen Reichweiten und der geforderten hohen Lateralauflösung erreicht werden. Weil die synthetische Aperturlänge  $S$  direkt von der Länge des Antennenarmes  $L$  (Faktor  $L/R_{G0}$ ) abhängt, ist die Verwendung des Drehkreuzes mit  $L = 1.5$  m durchaus vorteilhaft.

Die überhaupt maximal mögliche synthetische Aperturlänge  $S_{\max}$  beträgt mit  $L = 1.5$  m als Funktion des Öffnungswinkels der Antenne in Azimut  $\gamma$ :

$$\begin{aligned} \gamma = 45^\circ: S_{\max}(R_{G0} \rightarrow \infty) &= 1.18 \text{ m} \\ \gamma = 70^\circ: S_{\max}(R_{G0} \rightarrow \infty) &= 1.83 \text{ m} \end{aligned}$$

Bereits an den Enden des Hubschrauberrotorblattes ( $R_{G0} \approx 5$  m) beträgt die Aperturlänge  $S$  mit  $L = 1.5$  m als Funktion des Öffnungswinkels der Antenne in Azimut  $\gamma$ :

$$\begin{aligned} \gamma = 45^\circ: S(R_{G0} \approx 5 \text{ m}) &= 0.82 \text{ m} \\ \gamma = 70^\circ: S(R_{G0} \approx 5 \text{ m}) &= 1.28 \text{ m} \end{aligned}$$

und damit 70% des Maximalwertes.

Es gilt dann für die Winkelauflösung  $\tilde{\alpha}_{AZ}$  mit  $L = 1.5 \text{ m}$  und  $\lambda = 6.25 \cdot 10^{-3} \text{ m}$  (48 GHz) als Funktion des Öffnungswinkels der Antenne in Azimut  $\gamma$ :

$$\gamma = 45^\circ: \tilde{\alpha}_{AZ} = 0.12^\circ$$

$$\gamma = 70^\circ: \tilde{\alpha}_{AZ} = 0.08^\circ$$

Fig. 4 zeigt beispielhaft den Verlauf der Lateralauflösung  $\Delta x$  mit  $L = 1.5 \text{ m}$  und  $\lambda = 6.25 \cdot 10^{-3} \text{ m}$  als Funktion der Entfernung zum Ziel  $R_{G0}$  für  $\gamma = 45^\circ$  und  $\gamma = 70^\circ$ : Diese Auflösewerte sind für die Drahtdetektion wahrscheinlich ausreichend, da Drähte nur detektiert, jedoch nicht unbedingt aufgelöst werden sollen. Für den Fall, daß Nebenkeulen die benachbarten Antennen innerhalb des Antennenfächers stören, kann  $\gamma$  noch kleiner gewählt werden, weil auch die damit verbundene geringere Lateralauflösung noch ausreicht.

Die Winkelauflösung in Elevation wird durch die Bündelungsfähigkeit der realen Antennenkeule mit dem Öffnungswinkel  $\epsilon$  vorgegeben, d. h. es erfolgt keine Verbesserung der Auflösung nach dem Prinzip der synthetischen Apertur. Ein realistischer Wert für die Bündelung der realen Antennenkeule liegt im Bereich zwischen  $2^\circ$  und  $5^\circ$ .

Die Radialauflösung  $\Delta R_{Smin}$  errechnet sich beim Impulsradar mit der komprimierten Sendeimpulsdauer  $\tau$  der Lichtgeschwindigkeit  $c$  und mit  $B = 1/\tau$  zu:

$$\Delta R_{Smin} = \frac{c \cdot \tau}{2} = \frac{c}{2 \cdot B}$$

Zum Erzielen einer befriedigenden Leistungsbilanz sollte das Verfahren der Pulskompression verwendet werden. Durch die künstliche Vergrößerung der Sendeimpulsbreite bei der Pulskompression entsteht jedoch ein dieser Impulsbreite proportionaler Totbereich, weshalb eine erfolgversprechende Alternative zum Impulsradar das FM-CW-Radar ist. Die Erzeugung der zur Radialauflösung notwendigen Bandbreite  $B$  erfolgt bei diesem Radarverfahren durch lineare Modulation der Sendefrequenz.

Um eine Signalverarbeitung mit realisierbarem Aufwand zu gewährleisten, wird vorgeschlagen, die Anzahl der Entfernungsintervalle, d. h. Auflösungszellen, so gering wie möglich zu halten. Dies kann durch Variierung der Größe der Entfernungsintervalle erreicht werden, d. h. im Nahbereich werden die Entfernungsintervalle kleiner, d. h. die Radialauflösung besser sein als im Fernbereich. Fig. 5 zeigt das zugehörige Bild mit den jeweiligen Radialauflösungen  $\Delta R_{Smini}$  (hier  $i = 1$  bis 4), welche die Länge der Entfernungsintervalle festlegen.

Bei der Detektion von Drähten erzeugen hauptsächlich rechtwinklig bzw. in einem Ablagebereich von einigen Grad getroffene Drähte ein deutliches Rückstreuungssignal, weil Drahthindernisse mit einer Ausdehnung größer als die Wellenlänge wie eine spiegelnde Wand wirken. Ein großer Vorteil des ROSAR-Verfahrens liegt nun darin, daß durch den relativ großen Öffnungswinkel der Antenne in Azimut  $\gamma$  während der Beleuchtung des Drahtes eine rechtwinklige Beleuchtung mit hoher Wahrscheinlichkeit auftritt. Weiterhin beträgt bei einem Drehwinkelbereich von einigen Grad während der Beleuchtung eines Leitungsstückes die beleuchtete Länge

dieses Stückes bereits einige Meter. Dann wird dieses Leitungsstück im Empfangssignal nicht mehr als ein einzelnes Punktziel erscheinen, sondern repräsentiert im Radarbild eine Kette von nebeneinanderliegenden Punktzielen, deren Echosignale sich statistisch überlagern. Diese benachbarten Punktziele können im prozessierten Radarbild nach der Korrelation mit den Referenzfunktionen mit Hilfe eines Schwellwertdetektors verbunden werden. Falls die Auflösungszelle hinreichend klein ist, zieht sich dann eine "Leitungslinie" im Radarbild automatisch durch die benachbarten Zellen. Diese Leitungslinie kann auch durch die Verwendung spezieller mathematischer Algorithmen auf dem Radarbild dargestellt werden, d. h. die auf einer Geraden liegenden Punkte werden zur Linie verbunden.

Zur Gesamtkonzeption für ein Hinderniswarnradar auf ROSAR-Basis wird davon ausgegangen, daß das ROSAR sowohl zur Hinderniswarnung, als auch zur Kartographie, d. h. Abbildung des Erdbodens, einsetzbar sein muß. Dazu werden die Antennen entweder so angeordnet, daß sie direkt in radialer Richtung schauen oder auch zum Boden gerichtet sind und damit eine Abbildung des Erdbodens ermöglichen.

Durch die am Ende des rotierenden Armes angebrachten Antennen wird eine kreisbogenförmige synthetische Apertur erzeugt, wobei der beleuchtete Bereich hauptsächlich von den Antennenparametern in Azimut und Elevation bestimmt wird. Die Randbedingungen der Beleuchtungsgeometrie ergeben sich aus dem Flug- und Landekonzept des Hubschraubers.

Fig. 6a und 6b zeigen verschiedene Ausführungsbeispiele hinsichtlich des ausgeleuchteten Bereiches in Azimut mit den Öffnungswinkeln der Antenne in Azimut  $\gamma$ . In Fig. 6a sind alle Öffnungswinkel gleich groß, d. h. die Betriebsparameter zur Signalverarbeitung nach dem ROSAR-Prinzip sind ebenfalls gleich. In Fig. 6b ist beispielhaft eine Ausführung mit zwei schwach bündelnden Antennen zur Signalverarbeitung nach dem Prinzip der synthetischen Apertur auf ROSAR-Basis und zwei stärker bündelnde Antennen nach dem Prinzip der realen Apertur aufgezeigt. Beim Prinzip der realen Apertur wird die Lateralauflösung alleine durch die Bündelungsfähigkeit der Antenne erreicht. Der Nachteil bei diesem Prinzip mit realer Apertur liegt in der eingeschränkten Lateralauflösung. Der Vorteil der realen Apertur besteht darin, daß die Signalverarbeitung erheblich vereinfacht durchgeführt werden kann. Gerade im Nahbereich zur Hinderniswarnung kann die reale Apertur eine hinreichende Auflösung bieten und eingesetzt werden.

Fig. 7a bis Fig. 7c zeigen Ausführungsbeispiele für die Beleuchtungsgeometrie in Elevation mit den Öffnungswinkeln der Antenne in Elevation  $\epsilon$ . Dabei können mehrere Antennen an den Enden eines jeweiligen Dreharmes mit verschiedenen Öffnungswinkeln  $\epsilon$  und Neigungswinkeln von der Horizontalen (Depressionswinkeln) aus angeordnet werden oder einzelne Antennen verteilen sich auf die Dreharme. Weiterhin können die Antennen so ausgerichtet werden, daß sie sowohl zur Hinderniswarnung in Hubschrauberflugrichtung schauen oder zum Boden geneigt sind und damit den Erdboden kartographisch abbilden. Die zu den jeweiligen Antennen zugehörigen Sende/Empfangseinheiten und damit das Radardesign hinsichtlich der Signalauswertung können, um Störungen infolge von Interferenzen zu vermeiden, bei verschiedenen Frequenzen arbeiten.

Für die Bodenabbildung besteht darüber hinaus noch die Möglichkeit, durch Variation des Depressionswinkels von Antenne zu Antenne, und damit von Dreharm

zu Dreharm, am Boden gestaffelt Kreisringe auszu-  
leuchten, wodurch die Jeweilige Signalverarbeitung pro  
Antenne erheblich beschleunigt wird (Fig. 7d).

In Fig. 8 ist ein Schaltbild eines Prozessors für ein  
ROSAR-Gerät gezeigt, wobei in der oberen Hälfte des  
Blockschaltbildes entsprechend einem ersten Kanal die-  
jenigen Bausteine dargestellt sind, die zur Erzeugung  
der Referenzfunktionen notwendig sind, und in der un-  
teren Hälfte entsprechend einem zweiten Kanal diejeni-  
gen Bausteine, die dem Empfang der am Boden reflektier-  
ten Signale dienen.

Im ersten Kanal ist ein Geometriebaustein 1 vorgese-  
hen, der anhand der Höhe  $H_0$  der Antenne über Grund  
und anderer Parameter, insbesondere dem Depressions-  
winkel, dem Inklinationswinkel und der Länge des Ro-  
torarmes verschiedene Größen und Funktionen berech-  
net, die einer Prozessorschaltung 2 zum Aufteilen des  
ausgeleuchteten Gebietes in einzelne Entfernungsinter-  
valle zugeführt werden. Diese Prozessorschaltung 2 ist  
mit einem Prozessorbaustein 3 verbunden, in dem an-  
hand der Ausgangssignale der Prozessorschaltung 2 die  
Referenzfunktionen für die einzelnen Entfernungsinter-  
valle berechnet werden. Die für die Korrelation not-  
wendigen Referenzfunktionen werden in einen Speicher  
4 übertragen.

Im zweiten Kanal werden die Echosignale  $S_e$  einem  
Quadraturdemodulator 5 zugeführt und in die Inphase-  
und Quadraturkomponente  $I_e$  bzw.  $Q_e$  zerlegt. Die bei-  
den Komponenten werden Analog-Digital-Wandlern 6  
zugeführt, an deren Ausgang dann diskrete Abtastwerte  
anliegen. Diese komplexen Echosignale werden dann  
für die Korrelation in Speicher 7 übertragen. In diesem  
Speicher 7 werden die Empfangssignale  $S_e$  für die Je-  
weiligen Entfernungsintervalle aus den zu diesen Inter-  
vallen zugehörigen Echosignalen zusammengefügt. Die  
jeweils in den Speichern 4 bzw. 7 abgelegten Signale  
werden synchron einem Korrelator 8 zugeführt und  
korreliert. Das Korrelationsergebnis wird an einer An-  
zeige, z. B. einem Monitor 9, dargestellt und/oder weiter  
einem Auswertegerät 10 zugeführt.

Zusätzlich zu den beschriebenen Prozessorbaustei-  
nen sind noch Bausteine zur

- unfokussierten Signalverarbeitung,
- Tiefenschärferechnung,
- Range Curvature-Korrektur und
- Korrektur von Bewegungsfehlern

vorgesehen.

Der Kinematik-Sensor zur Korrektur von Bewe-  
gungsfehlern besteht im wesentlichen aus verschiede-  
nen Beschleunigungssensoren. Mit Hilfe dieser Be-  
schleunigungssensoren können durch Integration bzw.  
doppelte Integration Änderungen hinsichtlich der Ge-  
schwindigkeit und des Weges gemessen werden. Die zu  
vermessenden Bewegungsfehler, d. h. Abweichungen  
von der idealen Kreisbahn, resultieren z. B. aus den Roll-  
und Nickbewegungen des Hubschraubers und damit als  
Folge daraus aus Bewegungen des Drehkreuzes mit den  
in den Armspitzen integrierten Antennen. Weiterhin  
entstehen Bewegungsfehler durch die Fluggeschwindig-  
keit des Helikopters, welche ebenfalls korrigiert werden  
müssen.

Mit Hilfe der Messung auftretender Phasenfehler im  
Empfangssignal infolge der Abweichungen von der  
idealen Kreisbahn können die Empfangssignale derge-  
stalt korrigiert werden, als ob sie von der idealen Kreis-  
bahn stammen würden. Nur für den korrigierten Fall,

also für die ideale Kreisbahn, erhält man durch Korre-  
lation des Empfangssignals mit der Referenzfunktion, die  
sich immer für den idealen Fall berechnet, das optimale,  
der ROSAR-Theorie entsprechende Korrelationser-  
gebnis und damit die Lateralauflösung.

#### Patentansprüche

1. Radargerät mit synthetischer Apertur auf der  
Basis rotierender Antennen zur Hinderniswarnung  
für Helikopter, mit einem Prozessor für ein RO-  
SAR-Gerät und einem Sender und einem Empfän-  
ger sowie Antennen zum Senden und Empfangen  
von Radarimpulsen, wobei die Antennen am Ende  
eines rotierenden Armes eines Hubschrauberro-  
tors oder eines Drehkreuzes oberhalb der Rotor-  
achse angeordnet sind, dadurch gekennzeichnet,  
daß

- a) für Entfernungen, die außerhalb des für die  
Hinderniswarnung interessierenden Bereichs  
liegen — etwa ab 500 in — das Gerät die Si-  
gnalverarbeitung nach der unfokussierten Me-  
thode durchführt und hierzu ein Schwellwert-  
detektor angeordnet ist, der bei Überschreiten  
einer vorgegebenen Amplitude das Korrela-  
tionsergebnis zwischen dem Empfangssignal  
und der Referenzfunktion automatisch auf die  
fokussierte Signalverarbeitung umschaltet,
- b) durch Variierung der Größe der Entfer-  
nungsintervalle deren Anzahl gering gehalten  
wird, indem im Nahbereich diese Intervalle  
kleiner werden und damit die Radialauflösung  
besser als im Fernbereich ist,
- c) die zu den jeweiligen Antennen gehörenden  
Sende/Empfangeinheiten hinsichtlich der Si-  
gnalauswertung bei verschiedenen Frequen-  
zen und im Millimeterwellenbereich arbeiten  
und
- d) das Prinzip der synthetischen Apertur (RO-  
SAR mit schwach bündelnden Antennen) mit  
dem Prinzip der realen Apertur (klassisches  
Radarprinzip mit scharf bündelnden Anten-  
nen) auf einem Träger (Drehkreuz) kombiniert  
wird.

2. Radargerät nach Anspruch 1, dadurch gekenn-  
zeichnet, daß ein FM-CW-Radargerät eingesetzt  
wird, dessen lineare Modulation der Sendefrequenz  
die zur Erzeugung der Radialauflösung erforderli-  
che Bandbreite aufweist.

3. Radargerät nach Anspruch 1 oder 2, dadurch  
gekennzeichnet, daß die am Ende des rotierenden  
Armes angebrachten Antennen, die eine kreisbo-  
genförmige synthetische Apertur erzeugen, entwe-  
der direkt zur radialen Richtung oder direkt zum  
Boden hin ausgerichtet sind.

4. Radargerät nach einem der Ansprüche 1 bis 3,  
dadurch gekennzeichnet, daß zwei schwach bün-  
delnde Antennen zur Signalverarbeitung nach dem  
Prinzip der synthetischen Apertur auf ROSAR-Ba-  
sis mit zwei stärker bündelnden Antennen nach  
dem Prinzip der realen Apertur auf einem gemein-  
samen Träger kombiniert sind.

5. Radargerät nach einem der Ansprüche 1 bis 4,  
dadurch gekennzeichnet, daß die Antennen zur  
Hinderniswarnung in Hubschrauberflugrichtung  
und zur Erdbodenkartographie zum Boden hin aus-  
richtbar angeordnet sind.

6. Radargerät nach einem der Ansprüche 1 bis 5,

dadurch gekennzeichnet, daß zur Ausleuchtung gestaffelter Kreisringe am Boden die Depressionswinkel von Antenne zu Antenne variierbar sind.

7. Radargerät nach einem der Ansprüche 1 bis 6, dadurch gekennzeichnet, daß zur Reduzierung der Datenrate noch vor der Signalverarbeitung und Bilderzeugung mittels einer Prozessorschaltung auf dem Rotorarm eine Datenvorverarbeitung durchgeführt wird.

8. Radargerät nach einem der Ansprüche 1 bis 7, dadurch gekennzeichnet, daß zur Datenübertragung vom Rotorarm in die Hubschrauberkabine eine elektrische oder optische Kopplungs-Einrichtung angeordnet ist.

9. Radargerät nach einem der Ansprüche 1 bis 8, dadurch gekennzeichnet, daß der Prozessor einen ersten Kanal zur Erzeugung der Referenzfunktionen und einen zweiten Kanal zum Empfang der am Boden reflektierten Signale aufweist, wobei im ersten Kanal ein Geometriebaustein (1) und eine Prozessorschaltung (2) zum Aufteilen des ausgeleuchteten Gebietes in einzelne Entfernungsintervalle und einen Prozessorbaustein (3) aufweist, der die Referenzfunktionen für diese Entfernungsintervalle berechnet und einem Speicher (4) zuführt, und im zweiten Kanal ein Quadraturdemodulator (5) für die Echosignale ( $S_e$ ) angeordnet ist, dessen Komponenten ( $I_e$  und  $Q_e$ ) einem A/D-Wandler (6) zugeführt und von dort einem Speicher (7) eingegeben werden und die in den Speichern (4, 7) abgelegten Signal synchron in einen Korrelator (8) übertragen werden, dessen Korrelationssignale zur Anzeige einem Monitor (9) und einer Auswerteeinheit (10) eingehen.

---

Hierzu 9 Seite(n) Zeichnungen

---

- Leerseite -



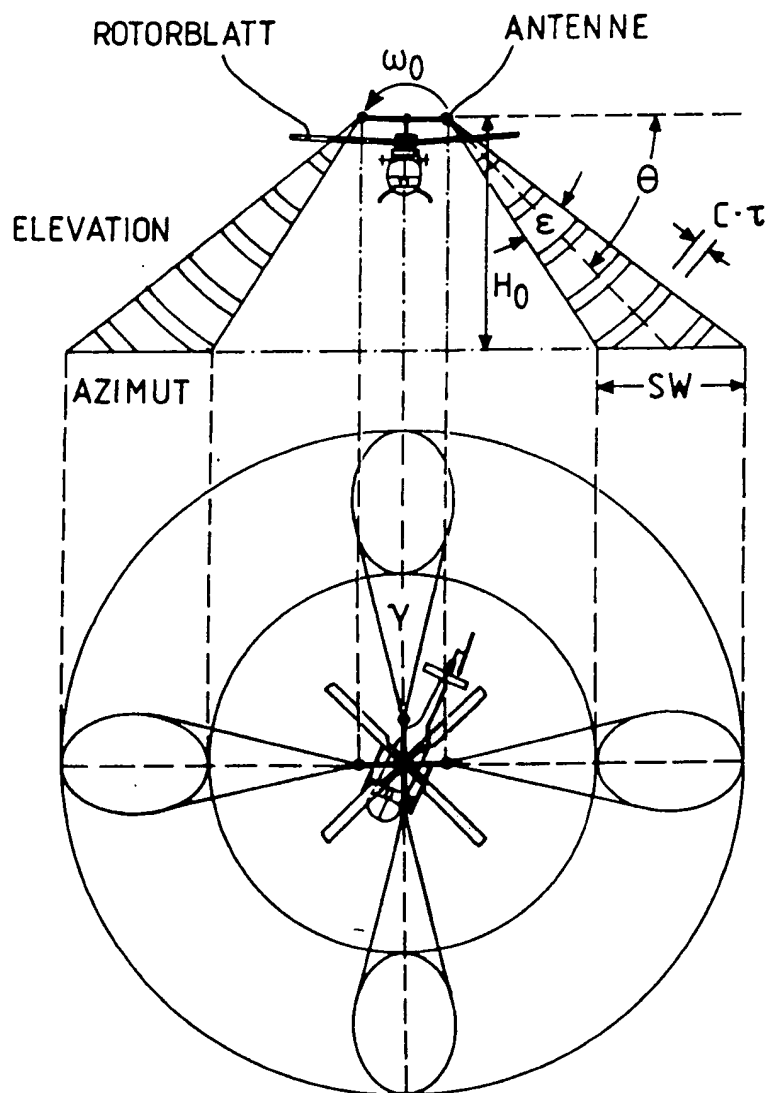


FIG. 1

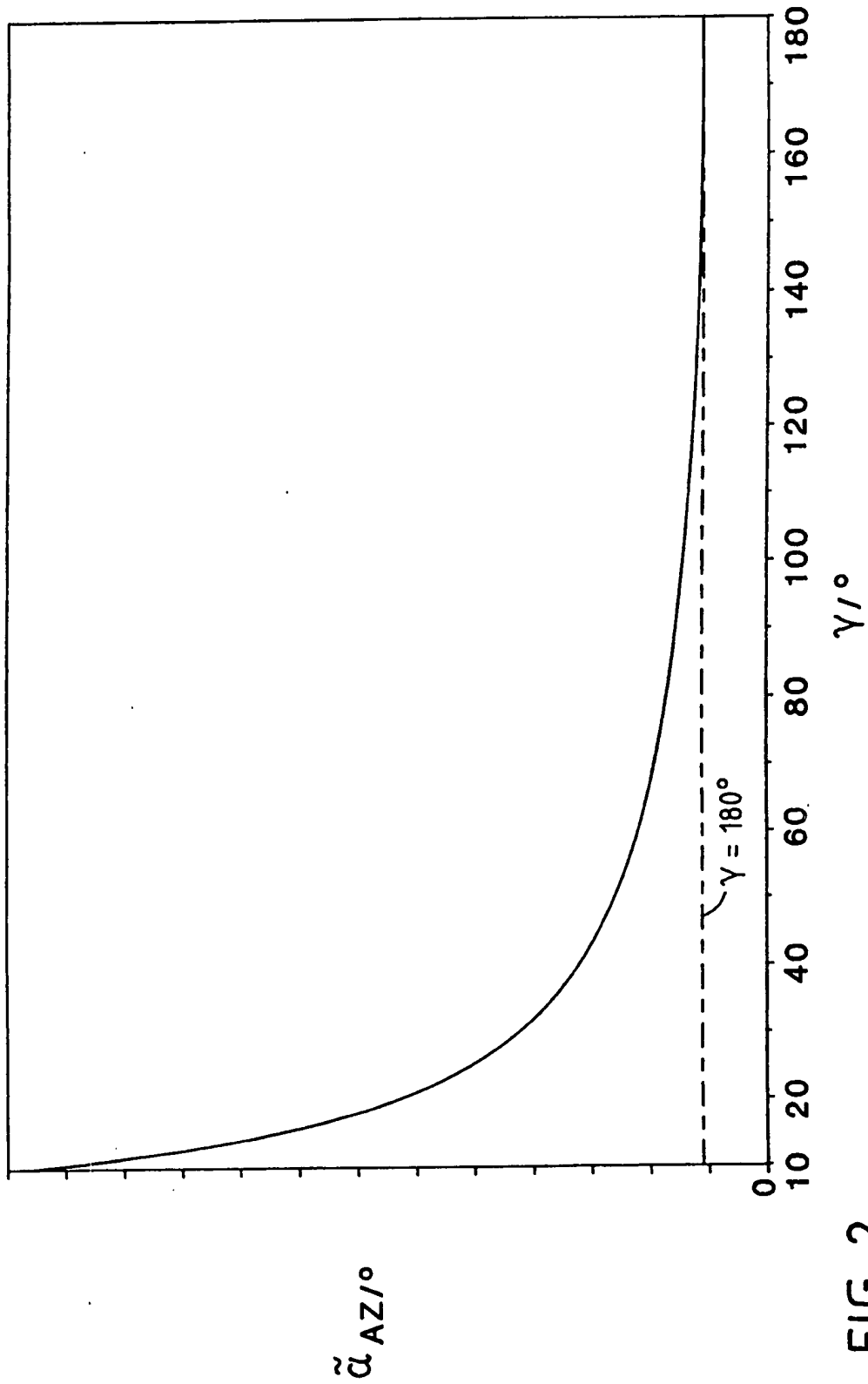
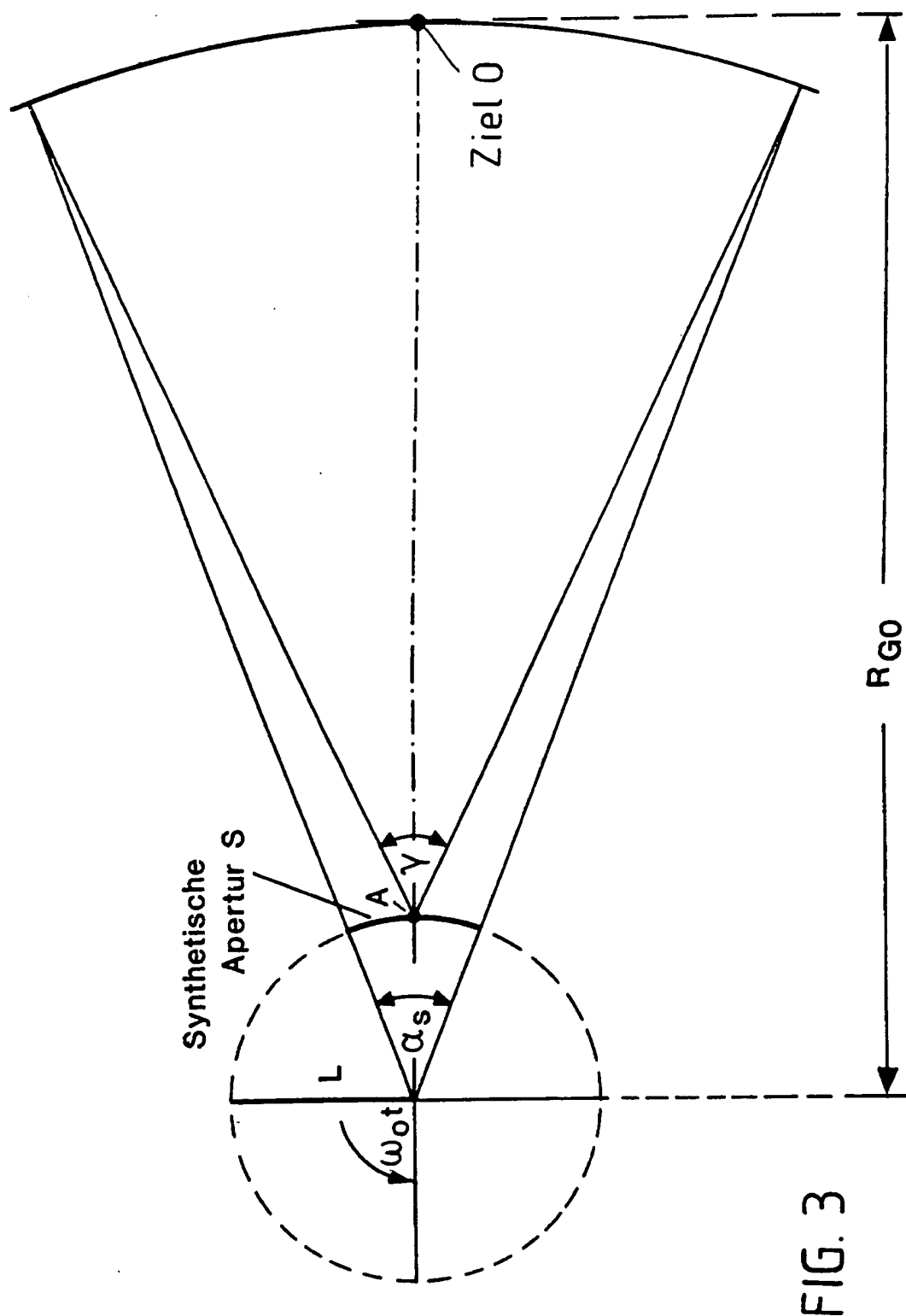


FIG. 2



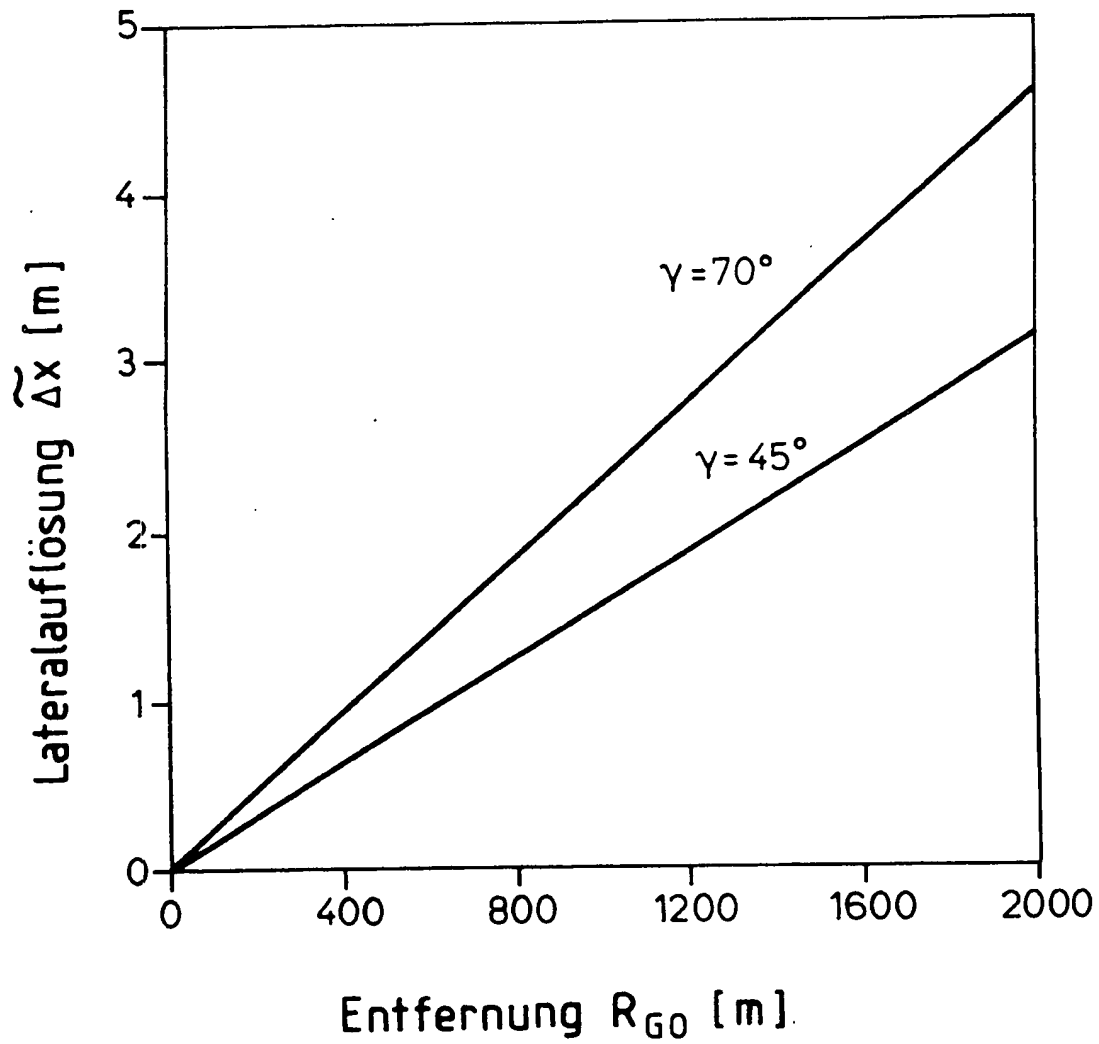


FIG. 4

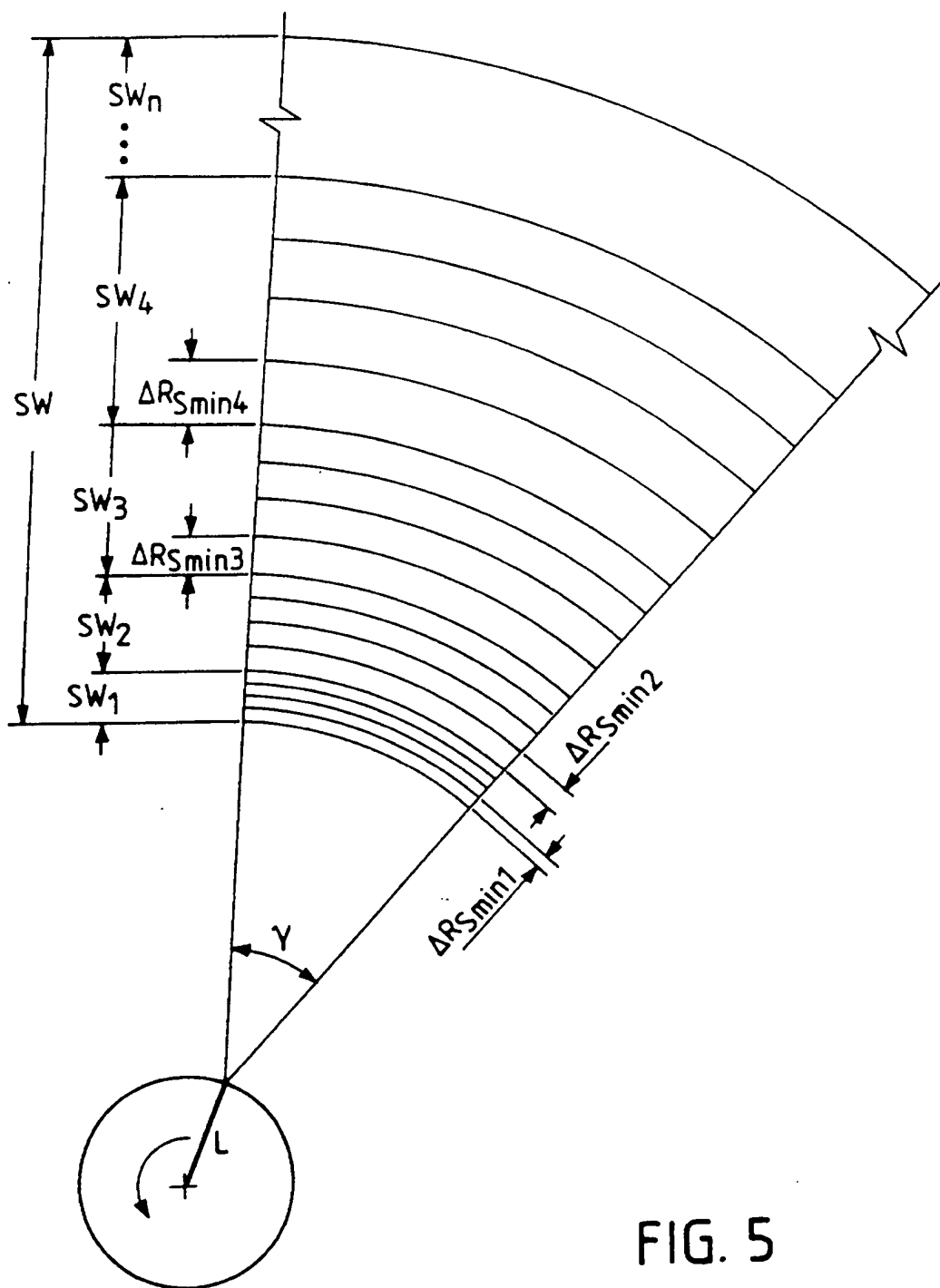


FIG. 5

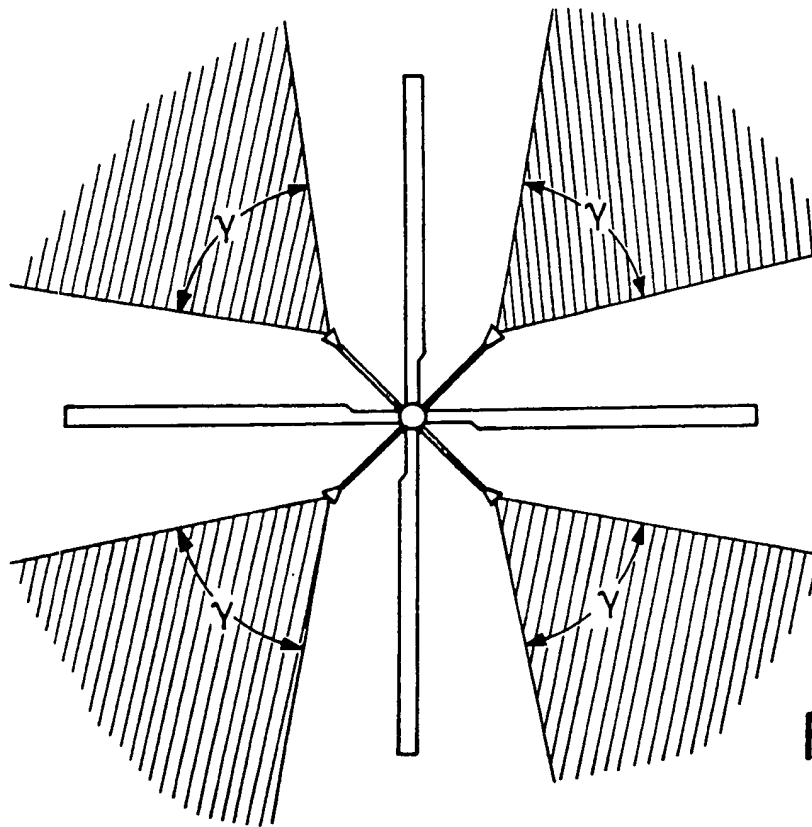


FIG. 6a

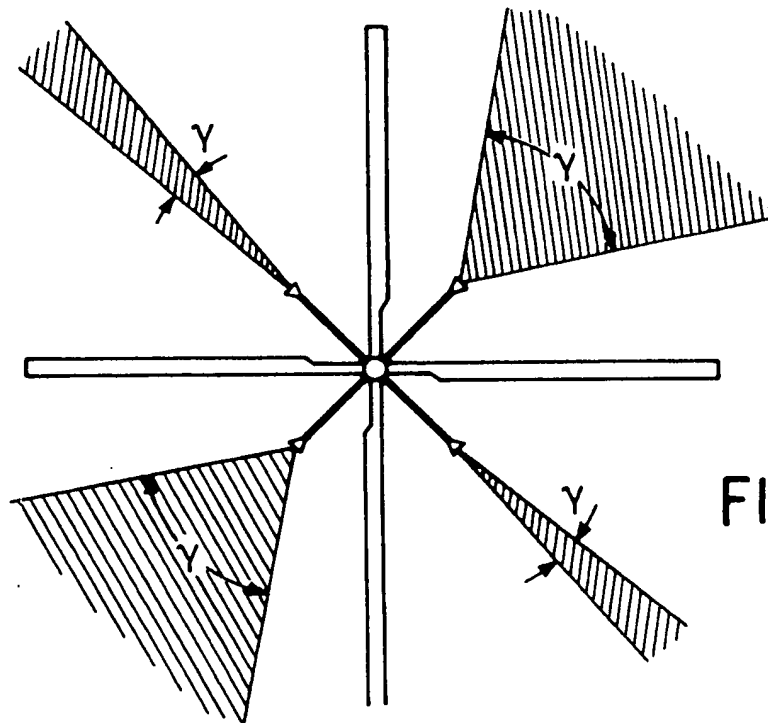


FIG. 6b

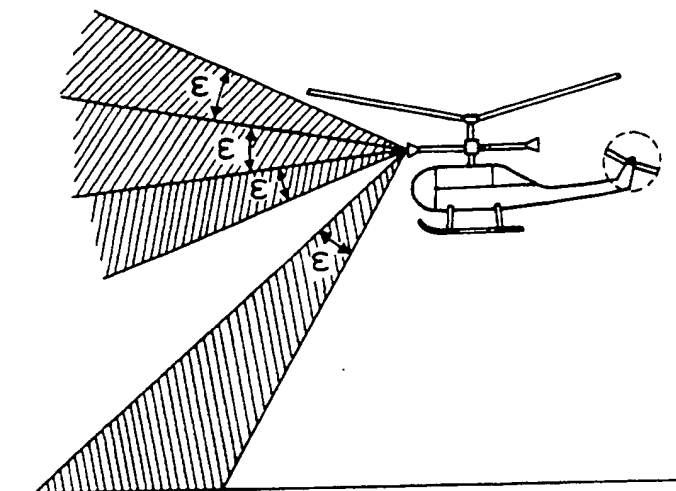


FIG. 7a

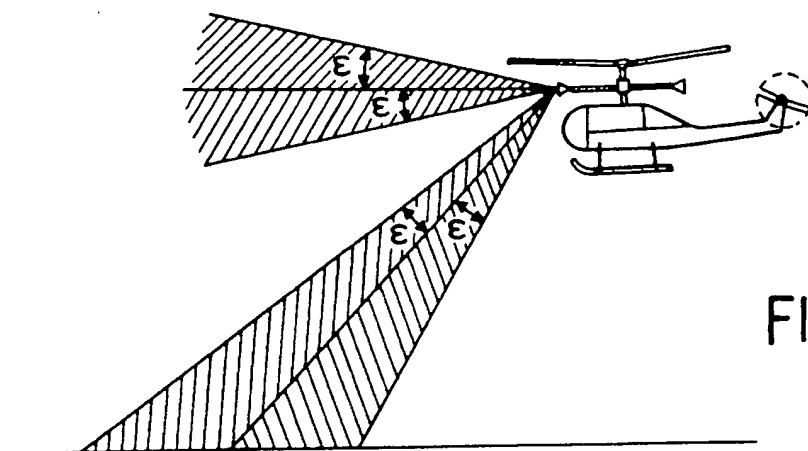


FIG. 7b

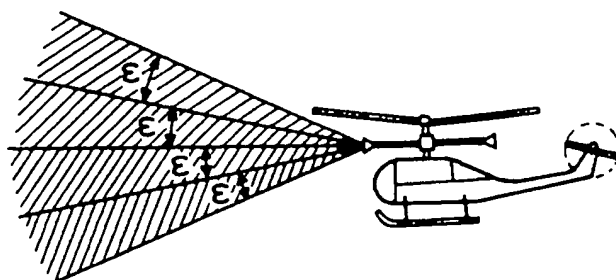


FIG. 7c

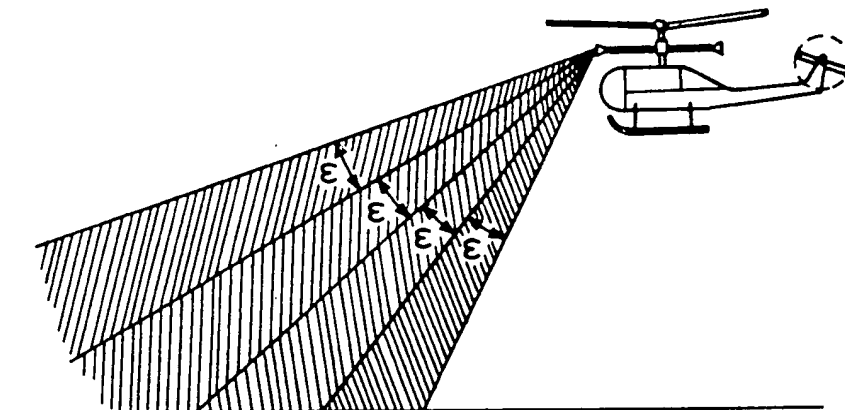


FIG. 7d



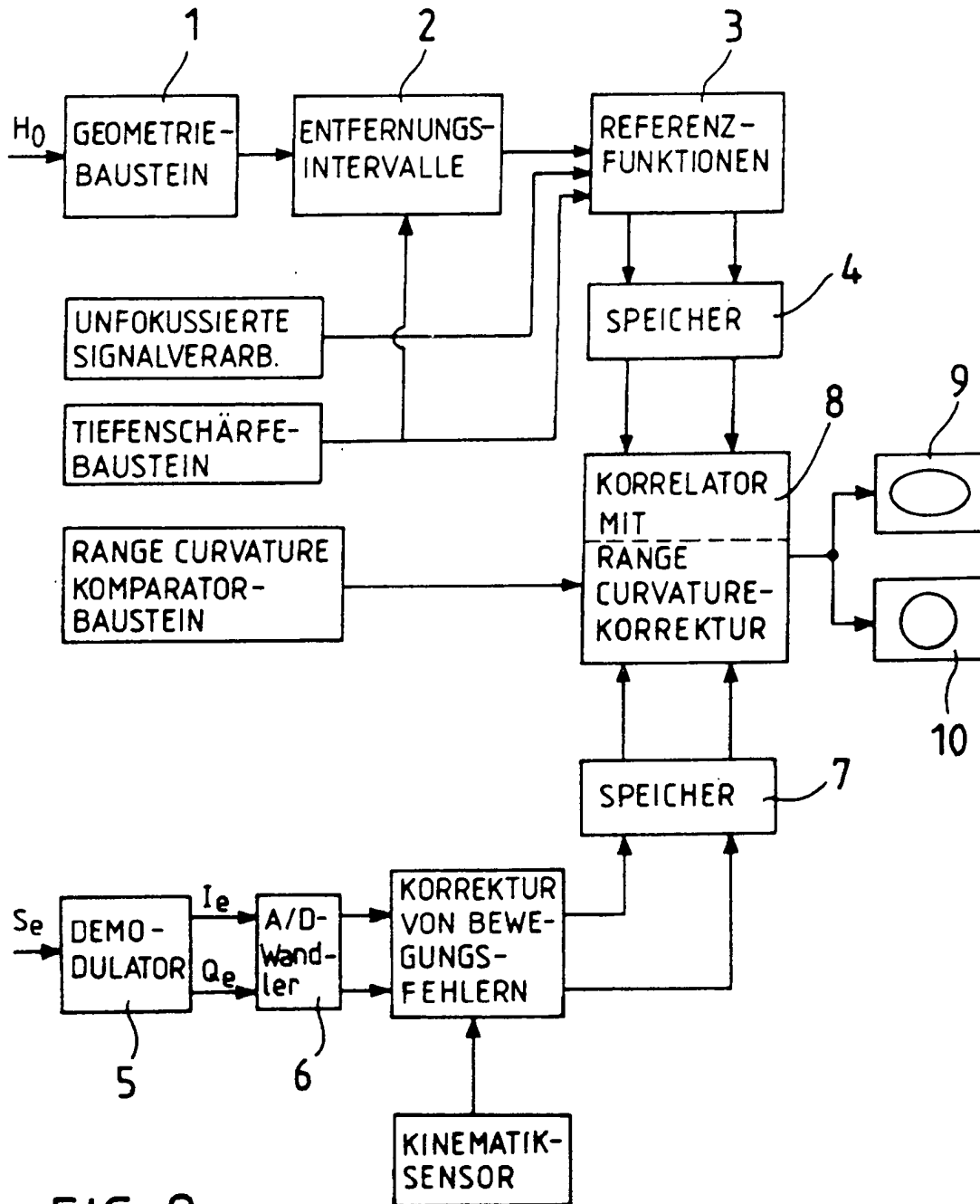


FIG. 8